

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 02-238139
 (43)Date of publication of application : 20.09.1990

(51)Int.Cl. F02D 29/00
 F02D 41/04
 F02D 45/00

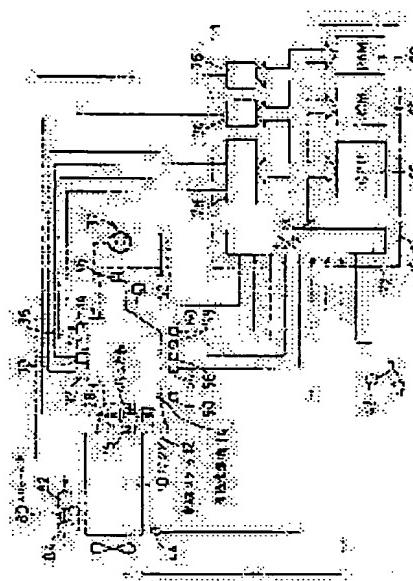
(21)Application number : 01-059061 (71)Applicant : TOYOTA MOTOR CORP
 (22)Date of filing : 10.03.1989 (72)Inventor : OTAKE YUKIO

(54) CONTROL METHOD OF AUTOMATIC TRANSMISSION FOR VEHICLE

(57)Abstract:

PURPOSE: To prevent the connecting shock by changing rapidly the actual rotation speed toward the object rotation speed until the synchronous time reaches to a specific value, when the gear stage is shifted, and after that, changing the rotation speed gently, and reconnecting an automatic clutch when the both rotation speeds are coincided.

CONSTITUTION: When a synchronous gearing type multistage transmission 14 is controlled to shift by a control device 16 which inputs the output signals of various sensors to detect operation parameters, the object engine rotation speed when an object gear stage is achieved is computed as well as computing the differential value of the engine rotation speed at first. And, depending on the above differential value, the object rotation speed, and the actual rotation speed, the synchronous time until the actual rotation speed reaches to the object rotation speed is computed successively. And it is decided whether the synchronous time is reduced to a specific value or not, and when the decision is NO, the opening of a throttle valve 80 is controlled to change the actual rotation speed rapidly toward the object rotation speed. When the decision is YES, it is controlled to change the actual rotation speed gently.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

BEST AVAILABLE COPY

⑫ 公開特許公報 (A) 平2-238139

⑬ Int. Cl.⁵F 02 D 29/00
41/04
45/00識別記号 C 7713-3G
310 G 7825-3G
312 M 8109-3G

⑭ 公開 平成2年(1990)9月20日

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全14頁)

⑮ 発明の名称 車両用自動変速機の制御方法

⑯ 特願 平1-59061

⑰ 出願 平1(1989)3月10日

⑱ 発明者 大竹 幸夫 愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内
 ⑲ 出願人 トヨタ自動車株式会社 愛知県豊田市トヨタ町1番地
 ⑳ 代理人 弁理士 池田 治幸 外2名

明細書

1. 発明の名称

車両用自動変速機の制御方法

2. 特許請求の範囲

複数のギヤ段を有する同期磨合式有段変速機を目標ギヤ段へ自動的に切り換えるに際し、スロットル弁を閉じてエンジンの出力を低下させた後、自動クラッチを開放して該エンジンの動力伝達を一時的に中断させている間に複数有段変速機のギヤ段の切換えを行い、該エンジンの回転速度と該有段変速機の入力軸の回転速度との同期後に該自動クラッチを再係合させて該エンジンの動力再伝達を行う形式の車両用自動変速機の制御方法であって、

前記エンジンの回転速度の微分値を算出するとともに、前記目標ギヤ段が成立したときの前記有段変速機の入力軸の回転速度と同じ値である目標エンジン回転速度を算出するエンジン回転速度微分値および目標エンジン回転速度算出工程と、

該エンジン回転速度微分値および目標エンジン

回転速度算出工程により算出されたエンジン回転速度の微分値および目標エンジン回転速度と、実際のエンジン回転速度とに基づいて、該実際のエンジン回転速度が該目標エンジン回転速度に達するまでの同期時間を逐次算出する同期時間算出工程と、

該同期時間算出工程により算出された同期時間が予め定められた所定値まで減少したか否かを判断する判断工程と、

該判断工程において前記同期時間が前記予め定められた所定値まで減少していないと判断された場合には前記実際のエンジン回転速度が前記目標エンジン回転速度へ向かって速やかに変化するように前記スロットル弁の開度を制御するとともに、該同期時間が該予め定められた所定値まで減少したと判断された場合には該実際のエンジン回転速度がそれまでよりも緩やかに変化するように該スロットル弁の開度を制御するスロットル弁開度制御工程と

を含むことを特徴とする車両用自動変速機の制

御方法。

3. 発明の詳細な説明

産業上の利用分野

本発明は車両用自動変速機の制御方法の改良に関するものである。

従来の技術

複数のギヤ段を有する同期啮合式有段変速機を目標ギヤ段へ自動的に切り換えるに際し、スロットル弁を開じてエンジンの出力を低下させた後、自動クラッチを開放してエンジンの動力伝達を一時的に中断させている間にその有段変速機のギヤ段の切換えを行い、その後その自動クラッチを再結合させてエンジンの動力再伝達を行う形式の車両用自動変速機の制御方法が考えられている。たとえば、本出願人が先に出願した特願昭63-238344号に記載されたものがそれである。

発明が解決しようとする課題

しかしながら、斯かる車両用自動変速機の制御方法においても未だ解決すべき問題を有している。すなわち、上記エンジンの動力再伝達は、通常、

用自動変速機の制御方法を提供することにある。

課題を解決するための手段

上記目的を達成するために、本発明は、複数のギヤ段を有する同期啮合式有段変速機を目標ギヤ段へ自動的に切り換えるに際し、スロットル弁を開じてエンジンの出力を低下させた後、自動クラッチを開放してエンジンの動力伝達を一時的に中断させている間にその有段変速機のギヤ段の切換えを行い、エンジンの回転速度と有段変速機の入力軸の回転速度との同期後にその自動クラッチを再結合させてエンジンの動力再伝達を行う形式の車両用自動変速機の制御方法であって、(i)前記エンジンの回転速度の微分値を算出するとともに、前記目標ギヤ段が成立したときの前記有段変速機の入力軸の回転速度と同じ値である目標エンジン回転速度を算出するエンジン回転速度微分値および目標エンジン回転速度算出工程と、(ii)そのエンジン回転速度微分値および目標エンジン回転速度算出工程により算出されたエンジン回転速度の微分値および目標エンジン回転速度と、実際のエン

スロットル弁を開きつつ自動クラッチを徐々に再結合させる所謂半クラッチ制御にて行われるため、自動クラッチの耐久性を充分に得難いとともに所謂ジャダを生ずる場合があるのである。

これに対し、ギヤ段の切換操作が開始されると同時に、目標ギヤ段が成立したときの有段変速機の入力軸の回転速度と同期するエンジン回転速度が得られるようスロットル弁の開度を制御し、ギヤ段の切換操作が完了した後実際のエンジン回転速度が有段変速機の入力軸の回転速度と同期するまで待って、自動クラッチの再結合を行うことが考えられているが、自動クラッチの再結合時の結合ショックを軽減し得かつ上記半クラッチ制御に伴う問題を解消し得るもの、エンジンの回転速度と有段変速機の入力軸の回転速度とが同期するのに比較的時間を要し、迅速な变速を為し難い。

本発明は以上の事情を背景として為されたものであって、その目的とするところは、半クラッチ制御を行うことなく自動クラッチの再結合時の結合ショックを軽減し得かつ迅速に变速し得る車両

ジン回転速度とに基づいて、その実際のエンジン回転速度が目標エンジン回転速度に達するまでの同期時間を逐次算出する同期時間算出工程と、(i)その同期時間算出工程により算出された同期時間が予め定められた所定値まで減少したか否かを判断する判断工程と、(ii)その判断工程において前記同期時間が前記予め定められた所定値まで減少していないと判断された場合には前記実際のエンジン回転速度が前記目標エンジン回転速度へ向かって速やかに変化するように前記スロットル弁の開度を制御するとともに、その同期時間が予め定められた所定値まで減少したと判断された場合には実際のエンジン回転速度がそれまでよりも緩やかに変化するようにそのスロットル弁の開度を制御するスロットル弁開度制御工程とを含むことを特徴とする。

作用

このように構成された車両用自動変速機の制御方法においては、エンジン回転速度微分値および目標エンジン回転速度算出工程により、エンジン

回転速度の微分値が算出され且つ目標ギヤ段が成立したときの有段変速機の入力軸の回転速度と同じ値である目標エンジン回転速度が算出されるとともに、それらエンジン回転速度の微分値および目標エンジン回転速度と実際のエンジン回転速度とに基づいて、同期時間算出工程により、実際のエンジン回転速度が目標エンジン回転速度に達するまでの同期時間が逐次算出される。そして、その同期時間が予め定められた所定値まで減少したか否かが判断工程により判断され、同期時間が所定値まで減少していないと判断された場合には実際のエンジン回転速度が目標エンジン回転速度へ向かって速やかに変化するように制御工程によりスロットル弁の開度が制御されるとともに、同期時間が所定値まで減少したと判断された場合には実際のエンジン回転速度がそれまでよりも緩やかに変化するように制御工程によりスロットル弁の開度が制御される。

発明の効果

この結果、同期時間が予め定められた所定値に

達するまでは、実際のエンジン回転速度が目標エンジン回転速度へ向かって速やかに変化するようスロットル弁の開度が制御されるとともに、同期時間が所定値に達した後は、実際のエンジン回転速度が目標エンジン回転速度へ向かってそれまでよりも緩やかに変化するようスロットル弁の開度が制御され、その後、実際のエンジン回転速度が目標エンジン回転速度に達して有段変速機の入力軸の回転速度と同期したときに自動クラッチの再結合が行われることとなるので、半クラッチ制御を行わなくても自動クラッチの再結合時の結合ショックを好適に軽減し得、しかも変速を迅速に為し得るのである。

実施例

以下、本発明の一適用例を図面に基づいて詳細に説明する。

第2図において、車両のエンジン10の動力は磁粉式電磁クラッチ12、有段変速機14、図示しない差動歯車装置を介して駆動輪へ伝達されるようになっている。磁粉式電磁クラッチ12は、

本適用例の自動クラッチとして機能するものであって、クランク軸15と有段変速機14の入力軸46との間に介挿されており、制御装置16から供給される励磁電流により係合制御されてその励磁電流に対応した大きさのトルクを伝達する。上記クランク軸15および有段変速機14の入力軸46は磁粉式電磁クラッチ12の入力軸および出力軸に対応する。

上記有段変速機14は、手動変速機として良く知られている前進5段後進1段の同期噛合式変速機であって、本出願人が先に出願した特開昭63-116942号公報に記載されたものと同様に構成されており、電磁弁30、32、34、36の作動の組み合わせにより、油圧ポンプ37から油圧回路38へ供給された作動油圧が図示しないシフト用3位置油圧シリングおよびセレクト用3位置油圧シリングへ選択的に供給されることに基づいて、第1速ギヤ段、第2速ギヤ段、第3速ギヤ段、第4速ギヤ段、第5速ギヤ段、あるいは後進ギヤ段が成立させられるようになっている。

車両には、運転パラメータを検出するための種々のセンサが配設されており、それらセンサからの信号が制御装置16に供給されるようになっている。すなわち、アクセルペダル40に設けられたアクセルセンサ42からはアクセル操作量を表わす電圧信号 $v_{...}$ が制御装置16へ出力される。エンジン10に設けられたエンジン回転速度センサ44からはエンジン回転周期を表わす信号 $t_{...}$ が制御装置16へ出力される。有段変速機14の入力軸46および出力軸48の近傍に設けられた入力軸回転センサ50および出力軸回転センサ52からは入力軸46の回転周期を表わす信号 $t_{...}$ および出力軸48の回転周期を表わす信号 $t_{...}$ が制御装置16へ出力される。有段変速機14に設けられたシフト位置検出スイッチ54、56、58、60からは信号 $N_{...}4$ 乃至 $N_{...}1$ が制御装置16へ出力され、それらの信号の組み合わせにより前記シフト用3位置油圧シリングおよびセレクト用3位置油圧シリングの作動位置が検出されるようになっている。これらシフト位置検出スイ

ッチ54、56、58、60は、本出願人が先に出願した実開昭62-153449号公報に記載されたものと同様である。さらに、エンジン10の吸気配管に設けられたスロットルセンサ84からはスロットル弁80の開度を表す信号 v_{sl} が制御装置16へ出力される。

制御装置16は、CPU66、ROM68、RAM70、入力インタフェース72、クラッチ駆動回路74、スロットル駆動回路76、電磁弁駆動回路78などを備えた所謂マイクロコンピュータであって、RAM70の記憶機能を利用してROM68に予め記憶されたプログラムに従って入力信号を処理し、電磁弁30、32、34、36を駆動するための駆動信号を電磁弁駆動回路78から出力するとともに、電磁クラッチ12を制御するための励磁電流をクラッチ駆動回路74から出力する一方、スロットル弁80を駆動するための駆動信号をスロットル駆動回路76からスロットルアクチュエータ82へ出力する。なお、電磁弁駆動回路78の出力端子構成、および入力イ

ンタフェース72の入力端子のシフト位置検出スイッチ54、56、58、60に対応する部分の端子構成は、上記特開昭63-116942号公報に記載されたものと同様である。

以下、本適用例の作動を第3図のフローチャートに従って説明する。

先ず、ステップS1においては各センサからの入力信号 $t_1, t_2, v_{acc}, v_{sl}, N_{in}, N_{out}$ 乃至 N_{diff} が読み込まれる。次いで、ステップS2において上記信号から次式(1)乃至(4)に従って実際のエンジン回転速度 N_e 、入力軸回転速度 N_{in} 、出力軸回転速度 N_{out} 、車速SPD、アクセル操作量 A_{acc} 、スロットル弁開度 θ がそれぞれ算出される。

$$N_e \text{ rpm} = (1/t_e) \times 60 \text{ sec} \quad \dots \quad (1)$$

$$N_{in} = (1/t_{in}) \times 60 \text{ sec} \quad \dots \quad (2)$$

$$N_{out} = (1/t_{out}) \times 60 \text{ sec} \quad \dots \quad (3)$$

$$SPD \text{ km/h} = N_{out} \cdot T_{diff}$$

$$\cdot 2 \times r \cdot 50 \text{ min} \cdot 1/1000 \quad \dots \quad (4)$$

但し、 r は車輪の半径、 T_{diff} は差動歛束

装置の変速比である。

$$A_{acc}\% = (v_{acc} - v_{acc0}) / (v_{max} - v_{acc0}) \times 100 \quad \dots \quad (5)$$

但し、 v_{acc0} および v_{max} はアクセルペダル40の非操作時および全操作時のアクセルセンサ42からの出力信号である。

$$\theta\% = (v_{sl} - v_{sl0}) / (v_{max} - v_{sl0}) \times 100 \quad \dots \quad (6)$$

但し、 v_{sl0} および v_{max} はスロットル弁80の全閉時および全開時のスロットルセンサ84からの出力信号である。

次に、ステップS3のギヤ段決定ルーチンが実行される。このギヤ段決定ルーチンは上記特開昭63-116942号公報に記載されたものと同様であり、シフト位置検出スイッチ54、56、58、60からの信号 N_{diff} 乃至 N_{in} に基づいて現在のギヤ段が検出され且つその現在のギヤ段

を示す値がレジスター内に記憶される。

続くステップS4においては、变速操作の実行中を示す变速シーケンスフラグ F_{seq} の内容が「0」であるか否かが判断される。「0」でなければ变速制御を優先的に実行するために後述のステップS8以下が実行されるが、「0」であれば变速操作が完了しているので、ステップS5において第4図に示す目標ギヤ段決定ルーチンが実行されることにより次の变速のための目標ギヤ段が決定される。すなわち、ステップSM1乃至SM1-2において、前記レジスター内の実際のギヤ段を示す数値に基づいて、ROM68に予め記憶された複数種類の变速線図の中から実際のギヤ段に対応した变速線図が選択されるとともに、ステップSM1-3において、アップシフトの变速点車速 SPD_{up} およびダウンシフトの变速点車速 SPD_{down} が算出される。この变速点車速の算出方法は上記特開昭63-116942号公報に記載された方法と同様であり、前記变速線図を構成するデータマップから実際のスロットル弁開度に基づいて補間

計算により算出される。そして、ステップSM14において実際の車速SPDがアップシフトの変速点車速SPD_{up}以上となると、ステップSM15において目標ギヤ段を示す数値を記憶させるレジスター^{*}の内容が「r+1」とされるとともにステップSM16においてアップシフトフラグF_{up}の内容が「1」にセットされるが、ステップSM17において実際の車速SPDがダウンシフトの変速点車速SPD_{down}以下となると、ステップSM18においてレジスター^{*}の内容が「r-1」とされるとともにステップSM19においてアップシフトフラグF_{up}の内容が「0」にセットされる。すなわち、レジスター^{*}の内容が現在のギヤ段よりも1段高いギヤ段あるいは現在のギヤ段よりも1段低いギヤ段とされるとともに、高い場合にはアップシフトフラグF_{up}がアップシフトであることを表す「1」とされ、低い場合にはアップシフトフラグF_{up}がダウンシフトであることを表す「0」とされるのである。

第3図に戻って、以上のようにして目標ギヤ段

が決定されると、ステップS6においては、レジスター^{*}の内容が示す目標ギヤ段とレジスター^{*}の内容が示す実際のギヤ段とが一致するか否かが判断される。一致する場合は変速操作を必要としないのでステップS10以下が実行されるが、一致しない場合には変速操作を必要とするのでステップS7以下が実行される。すなわち、ステップS7が実行されることにより変速操作に先立って変速シーケンスフラグF_{seq}の内容が先ず「1」にセットされるとともに、ステップS8において、第1図に示す変速操作ルーチンが実行されることにより有段変速機14のギヤ段をレジスター^{*}の内容に示される目標ギヤ段へ切り換えるための一連の変速操作が行われる。

第1図において、先ず、ステップSH1において変速シーケンスフラグF_{seq}の内容が判断される。変速シーケンスフラグF_{seq}の内容が「1」であると動力遮断操作を開始するための一連のステップSH2乃至SH10が実行される。この変速シーケンスフラグF_{seq}の内容が「1」である

ことはエンジン10の出力低下工程の実行中であることを示すものである。ステップSH2においては、予め求められてROM68に記憶されているエンジン10の出力トルクT_eとエンジン回転速度N_eとスロットル弁開度θとの関係（エンジントルクマップ）から、実際のエンジン回転速度N_eおよび実際のスロットル弁開度θに基づいてエンジン10の実際の出力トルクT_eが算出される。この出力トルクT_eの算出方法は上記特開昭63-116942号公報に記載された方法と同様である。

上記ステップSH2においてエンジン10の実際の出力トルクT_eが求められると、ステップSH3においてエンジン10の出力トルクの絶対値|T_e|が予め設定された動力遮断時の目標出力トルクT_{ref}よりも大きいか否かが判断される。この目標出力トルクT_{ref}は充分小さい値であって、零か或いは零に近い値に設定される。出力トルクの絶対値|T_e|が目標出力トルクT_{ref}より大きくなる場合には出力低下工程の目的が達

成できたのでステップSH11以下の動力伝達中断工程が実行されるが、大きい場合にはステップSH4において第5図に示すフローチャートが実行されてエンジン10の出力トルクのn速段における1周期毎の減少量ΔT_nが次式④に従って算出される。

$$\Delta T_{n} = \frac{r \times m \times t_{c}}{T_{ratio(n)} \times T_{air}} \cdot J_0 \quad \dots \quad (4)$$

但し、rは車輪の半径、mは車両質量、t_cは演算周期、T_{ratio(n)}はn速段の変速比、T_{air}は差動歯車装置の変速比、J₀は車両の基準加速度変化率である。

上記基準加速度変化率J₀は、車両走行中の自動变速に際してエンジン10の出力低下時のモタツキ感および減速ショックを共に好適に軽減し得るようにエンジン10の出力低下時間との関連において予め実験的に求められた値に設定されており、その基準加速度変化率J₀を維持しつつ現在のギヤ段に応じてエンジン10の出力トルクを逐

次減少させるようになっている。

次に、ステップSH5においては、ステップSH2にて求められた実際の出力トルクT_oとステップSH4にて求められた減少量ΔT_{red}とに基づいて、次式④に従ってエンジン10の一周期毎の目標出力トルクT_{o*}が算出される。

$$T_{o*} = T_o - \Delta T_{red} \quad \dots \text{④}$$

ステップSH6においては、前記エンジントルクマップから実際のエンジン回転速度N_oと前記一周期毎の目標出力トルクT_{o*}とに基づいて目標スロットル弁開度θ*が決定される。この目標スロットル弁開度θ*を求める方法は、上記特開昭63-116942号公報に記載された目標スロットル弁開度θ_{ref}*を求める方法と同様である。

ステップSH7では、実際のスロットル弁開度θを上記のようにして求められた目標スロットル弁開度θ*と一致させるために、スロットルアク

一致している場合にはギヤ段の切換えが完了しているので後述のステップSH20以下が実行されるが、一致していない場合にはステップSH12において制御量V_{c1}が零とされて電磁クラッチ12が解放される。そして、ステップSH13において、シフトすべき目標ギヤ段が成立したときの有段変速機14の入力軸回転速度V_{i1}と同じ値である目標エンジン回転速度N_{o*}が、次式⑨から実際の出力軸回転速度N_{o1}および目標ギヤ段の変速比r_{ratio}*に基づいて算出される。

$$N_{o*} = r_{ratio} * N_{o1} \quad \dots \text{⑨}$$

続くステップSH14においては、上記目標エンジン回転速度N_{o*}がエンジン10のアイドル回転速度N_{i1}より大きいか否かが判断される。この判断が肯定された場合にはステップSH15のスロットル制御ルーチンが実行されるが、否定された場合には、ステップSH16が実行されることにより、目標エンジン回転速度N_{o*}と実際

チュエータ82に対する制御量V_{c1}が目標スロットル弁開度θ*を得るための値θ*とされる。

ステップSH8においては、次回のサイクルに備えて電磁クラッチ12に対する今回の制御量V_{c1}が前回の制御量V_{c1,prev}として更新されるとともに、ステップSH9においてシフト用の各電磁弁30、32、34、36に対する制御量V_{c1,1111}の内容が零、すなわちいずれの電磁弁へも駆動信号を出力しない状態とされる。そして、ステップSH10において变速シーケンスフラグF_{c1}の内容が「1」とされる。以上の一連のステップが繰り返される内、前記ステップSH9においてエンジン10の出力トルクの絶対値|T_o|が動力遮断時の目標エンジントルクT_{off}*以下となると、出力低下工程が終了させられ、動力伝達を中断しつつギヤ段を切り換えるためのステップSH11以下の動力伝達中断工程が開始される。

ステップSH11においては、レジスターに記憶された実際のギヤ段とレジスターに記憶された目標ギヤ段とが一致しているか否かが判断され、

のエンジン回転速度N_oとを一致させる、すなわち、エンジン10の出力トルクを略零とするための動力伝達中断用目標スロットル弁開度θ_{off}*が前記エンジントルクマップから前記ステップSH6と同様の手法によって算出されるとともに、ステップSH17が実行されて、スロットルアクチュエータ82に対する制御量V_{c1}が上記目標スロットル弁開度θ_{off}*を得るための値θ_{off}*とされた後、ステップSH18のギヤ段切換ルーチンが実行される。なお、ステップSH14の判断が否定される場合、すなわち目標エンジン回転速度N_{o*}がアイドル回転速度N_{i1}以下となる場合は、たとえば、比較的急な登坂路を第1速ギヤ段にて走行中に車速が増大して第2速ギヤ段へシフトアップ操作が行われ、ギヤ段切換操作中に車速が低下してN_{o*} < N_{i1}となる場合が考えられるが、通常はステップSH14に続いてステップSH15が実行されることとなる。

上記スロットル制御ルーチンは、たとえば第6図に示すように実行される。先ずST1において、

実際のエンジン回転速度 N_e が目標エンジン回転速度 N_{e*} に達して有段变速機 14 の入力軸回転速度 N_{i*} と同期するまでの所要時間(同期時間) t_{sync} が、次式のように従って算出される。

$$t_{sync} = - \frac{N_{e*} - N_e}{d N_e / dt} \quad \dots \text{図}$$

上記 $d N_e / dt$ は、エンジン回転速度 N_e の微分値であってエンジン回転速度 N_e の変化速度を示すものであり、たとえば第 7 図に示す割込みルーチンにより Δt 時間毎に求められる。この割込みルーチンにおいては、先ずステップ SW1 が実行されて、今回のエンジン回転速度 N_{e*} から前回のエンジン回転速度 $N_{e(-1)}$ を差し引くことにより、 Δt 時間ににおけるエンジン回転速度 N_e の変化量 ΔN_e が算出される。次に、ステップ SW2 が実行されて、 $\Delta N_e / \Delta t$ が算出されるとともに、その値がエンジン回転速度 N_e の微分値 $d N_e / dt$ の変数名として RAM70 に格納された後、ステップ SW3 が実行されて、今回のエ

ンジン回転速度 N_{e*} が前回のエンジン回転速度 $N_{e(-1)}$ の変数名として RAM70 に格納される。

第 6 図に戻って、ステップ ST2 においては、前記アップシフトフラグ F_{up} の内容が「1」であるか否かが判断される。この判断が肯定されてアップシフトであると判定された場合には、ステップ ST3 が実行されて、ステップ ST1 にて算出した同期時間 t_{sync} が予め定められた一定値 t_1 よりも小さいか否かが判断される。ステップ ST3 の判断が否定された場合、すなわち同期時間 t_{sync} が未だ一定値 t_1 まで減少していない場合には、ステップ ST4 が実行されることにより、スロットル弁 80 を全閉状態としてエンジン回転速度 N_e を速やかに減少させるべく、スロットルアクチュエータ 82 に対する制御量 V_{th} が零とされるが、ステップ ST3 の判断が肯定された場合、すなわち、同期時間 t_{sync} が一定値 t_1 まで減少した場合には、前記ステップ SH16 と同様のステップ ST6 が実行されることにより、目標エンジン回転速度 N_{e*} と実際のエンジン回転速度 N_e

とを一致させてエンジン 10 の出力トルクを略零とするための目標スロットル弁開度 θ_{th*} が前記エンジントルクマップから算出された後、ステップ ST7 が実行されて、制御量 V_{th} が上記目標スロットル弁開度 θ_{th*} を得るための値 θ_{th*} とされる。上記一定値 t_1 は、実際のエンジン回転速度 N_e が目標エンジン回転速度 N_{e*} に達した後の電磁クラッチ 12 の再係合時において、その係合ショックを好適に軽減し得る最短の時間に設定されることが望ましい。

上記ステップ ST2 の判断が否定されてダウンシフトであると判定された場合には、ステップ ST5 が実行されて、ステップ ST1 にて算出した同期時間 t_{sync} が予め定められた一定値 t_1 よりも小さいか否かが判断される。ステップ ST5 の判断が否定された場合、すなわち同期時間 t_{sync} が未だ一定値 t_1 まで減少していない場合には、ステップ ST8 が実行されることにより、エンジン回転速度 N_e を速やかに増大させるべくスロットルアクチュエータ 82 に対する制御量 V_{th} が V_{th}

とされる。この制御量 V_{th} は、好適には、無負荷状態においてエンジン 10 の許容最高回転速度が得られる値、すなわちスロットル弁 80 を全開状態とし得る値に設定される。一方、ステップ ST5 の判断が肯定された場合、すなわち同期時間 t_{sync} が一定値 t_1 まで減少した場合には、上記ステップ ST6 および ST7 が実行されて、目標エンジン回転速度 N_{e*} と実際のエンジン回転速度 N_e とを一致させるための目標スロットル弁開度 θ_{th*} が算出されるとともに、制御量 V_{th} が目標スロットル弁開度 θ_{th*} を得るための値 θ_{th*} とされる。上記一定値 t_1 は、上記一定値 t_1 の場合と同様に、実際のエンジン回転速度 N_e が目標エンジン回転速度 N_{e*} に達した後の電磁クラッチ 12 の再係合時において、その係合ショックを好適に軽減し得る最短の時間に設定されることが望ましい。なお、動力伝達中止工程においては、上記同期時間 t_{sync} および一定値 t_1 の大きさ如何で上記ステップ ST3, ST5 の判断が肯定されず上記ステップ ST6, ST7 が実

行されない場合がある。

このようにしてステップSH15のスロットル制御ルーチンが終了すると、ステップSH18のギヤ段切換ルーチンが実行される。このギヤ段切換ルーチンは、上記特開昭63-116942号公報に記載されたものと同様であり、現在のギヤ段を目標ギヤ段へ切り換えるべく電磁弁30、32、34、36のうちの適宜の電磁弁に対する制御量 V_{ctrl} が決定される。

続くステップSH19においては、変速シーケンスフラグ F_{seq} の内容が「2」とされる。以上の一連のステップの実行によりギヤ段の切り換えが完了すると、前記ステップSH11において目標ギヤ段と実際のギヤ段とが一致していると判断されるので、エンジン10の動力を再伝達するためにステップSH20以下が実行される。

ステップSH20においては、前記ステップSH13と同様に、目標ギヤ段が成立したときの有段変速機14の入力軸回転速度 N_{in} と同じ値である目標エンジン回転速度 N_e^* が算出される。続

$$T_{el} = T_{el_base} + \Delta T_{el} \quad \dots \text{⑩}$$

上記⑩式において、 ΔT_{el} は予め定められた閾値からアクセル操作量 A_{acc} に基づいて求められる。続くステップSH31においては、電磁クラッチ12に対する制御量 V_{el} がステップSH30にて求めた今回の伝達トルク T_{el} を得るための値 T_{el} とされるとともに、ステップSH32においては、前記エンジントルクマップから上記電磁クラッチ12に対する制御量 V_{el} および実際のエンジン回転速度 N_e に基づいて動力再伝達用目標スロットル弁開度 θ_{ctrl}^* が前記ステップSH6と同様の手法によって算出される。すなわち、エンジン10の出力トルク T_o を電磁クラッチ12の伝達トルク T_{el} に一致させるためのスロットル弁開度 θ を求めるのである。そして、ステップSH33において、スロットルアクチュエータ82に対する制御量 V_{ctrl} が上記目標スロットル弁開度 θ_{ctrl}^* を得るための値 θ_{ctrl} とされる。続くステップSH34においては各電磁弁30、32、3

4、36に対する制御量 V_{ctrl} の内容が零、すなわち何れの電磁弁へも駆動信号を出力しない状態とされる。そして、ステップSH35において変速シーケンスフラグ F_{seq} の内容が「3」とされる。以上の一連のステップが繰り返される過程では、スロットルアクチュエータ82に対する制御量 V_{ctrl} が逐次増加させられてスロットル弁開度 θ がそのつど目標スロットル弁開度 θ_{ctrl}^* に追従させられる。

上記の一連のステップが繰り返される内、前記ステップSH29においてスロットル弁開度 θ とアクセル操作量 A_{acc} とが一致したと判断されると、ステップSH36において変速シーケンスフラグ F_{seq} の内容が「0」とされる。

上記ステップSH22においては、上記ステップSH29と同様に、スロットル弁開度 θ （%）がアクセル操作量 A_{acc} （%）よりも小さいか否かが判断される。スロットル弁開度 θ がアクセル操作量 A_{acc} より小さいと判断された場合には、ステップSH24が実行されて、実際のエンジン回転

速度 N_e と前記入力軸回転速度 N_{in} との差が予め定められた一定値 N_r よりも小さいか否かが判断される。この一定値 N_r は、実際のエンジン回転速度 N_e と入力軸回転速度 N_{in} とが同期したか否かを判断する基準となる小さな値であって、電磁クラッチ12を再係合したときの係合ショックを好適に軽減し得る値に設定されている。当初は同期していないので、ステップSH25が実行されることにより、制御量 V_{cl} が零とされて電磁クラッチ12の開放状態が維持され、その後ステップSH26が実行される。

ステップSH26においては、前記ステップSH15と同様の第6図に示すスロットル制御ルーチンが実行される。すなわち、先ずステップST1において、実際のエンジン回転速度 N_e が目標エンジン回転速度 N_{gt} に達して入力軸回転速度 N_{in} と同期するまでの同期時間 t_{sync} が算出される。ステップST2においてアップシフトであると判断された場合には、ステップST3が実行されて、同期時間 t_{sync} が前記一定値 t_1 よりも小

記制御量 V_{cl} とされるが、肯定された場合には、エンジン回転速度 N_e をそれまでよりも緩やかに増大させるべく、上記ステップST6およびST7が実行されて、目標エンジン回転速度 N_{gt} と実際のエンジン回転速度 N_e とを一致させるための目標スロットル弁開度 θ_{gt} が算出されるとともに、制御量 V_{cl} が目標スロットル弁開度 θ_{gt} を得るために値 θ_{cl} とされる。なお、動力再伝達工程においては、上記同期時間 t_{sync} および一定値 t_1, t_2 の大きさ如何で上記ステップST3, ST5の判断が否定されず上記ステップST4, ST8が実行されない場合がある。

このようにしてステップSH26のスロットル制御ルーチンが終了すると、前記ステップSH34およびSH35が実行されて、各電磁弁30, 32, 34, 36に対する制御量 V_{ctrl} の内容が零とされるとともに、変速シーケンスフラグP_{seq}の内容が「3」とされる。

以上の一連のステップが実行される内、実際のエンジン回転速度 N_e が入力軸回転速度 N_{in} と同

さいか否かが判断される。この判断が否定された場合には、ステップST4が実行されて、スロットル弁80を全閉状態としてエンジン回転速度 N_e を速やかに減少させるべく、スロットルアクチュエータ82に対する制御量 V_{cl} が零とされるが、肯定された場合には、エンジン回転速度 N_e をそれまでよりも緩やかに減少させるべく、ステップST6が実行されて、目標エンジン回転速度 N_{gt} と実際のエンジン回転速度 N_e とを一致させるための動力再伝達用目標スロットル弁開度 θ_{gt} が算出されるとともに、ステップST7が実行されて、制御量 V_{cl} が上記目標スロットル弁開度 θ_{gt} を得るために値 θ_{cl} とされる。

上記ステップST2においてダウンシフトであると判断された場合には、ステップST5が実行されて、同期時間 t_{sync} が前記一定値 t_1 よりも小さいか否かが判断される。この判断が否定された場合には、ステップST8が実行されて、スロットル弁80を全開状態としてエンジン回転速度 N_e を速やかに増大させるべく、制御量 V_{cl} が前

期してステップSH24の判断が肯定された場合には、ステップSH27が実行されて、前記ステップSH30と同様に電磁クラッチ12に対する今回の伝達トルク T_{cl} が求められるとともに、ステップSH28が実行されて、電磁クラッチ12を一気に再係合させるべくその電磁クラッチ12に対する制御量 V_{cl} が伝達トルク T_{cl} を最大とするための制御量 V_{ctrl}^{max} とされた後、前記ステップSH32以下が実行される。このステップSH32においては、スロットル弁開度 θ を逐次変化させるべく、前記エンジントルクマップからステップSH27にて求められた今回の伝達トルク T_{cl} および実際のエンジン回転速度 N_e に基づいて目標スロットル弁開度 θ_{gt} が決定されることとなる。

一方、上記ステップSH22において、スロットル弁開度 θ (%)がアクセル操作量 A_{acc} (%)よりも大きいと判断された場合には、前記ステップSH24と同様のステップSH23が実行される。このステップSH23において、実際のエン

ジン回転速度 N_e が有段変速機 14 の入力軸回転速度 V_{in} と同期したと判断された場合には、前記ステップ SH 3 6 が実行されて変速シーケンスフラグ F_{sh} がクリアされるが、未だ同期していないと判断された場合には、前記ステップ SH 2 4 に続いて前記ステップ SH 2 5 以下が実行される。

上記変速操作ルーチンが繰り返し実行される過程においては、第 3 図のステップ S 9 が逐次実行される。このステップ S 9 においては、変速操作ルーチンで逐次決定された V_{et} 、 V_{el} 、 V_{et+el} などの各制御値が出力されて電磁クラッチ 12、スロットルアクチュエータ 8 2、電磁弁 3 0、3 2、3 4、3 6 などが駆動される。この結果、有段変速機 14 のギヤ段が目標ギヤ段へ切り換えられる。

第 3 図のステップ S 6 において現在のギヤ段と目標ギヤ段とが一致していると判断される場合には変速操作が必要ないので、ステップ S 1 0 において車速 SPD が予め定められた一定の低い値以下であるか否かが判断される。上記ステップ S 1

における判断が否定される場合には電磁クラッチ 12 を係合状態に維持する必要があるのでステップ S 1 1 において電磁クラッチ 12 に対する制御量 V_{et} が伝達トルク T_{et} を最大とするための制御量 V_{et}^{max} とされる。しかし、ステップ S 1 0 における判断が肯定されるとステップ S 1 2 において次式即に示す制御式に従って上記制御量 V_{et} が逐次変更される。

$$V_{et} = (N_e - N_{set}) \times K \quad \dots \text{④}$$

但し K は定数

そして、ステップ S 1 3 においてスロットルアクチュエータ 8 2 に対する制御量 V_{et} が実際のアクセル操作量 A_{cc} に対応したものとされた後、前述のステップ S 9 において制御値が出力される。

上述のように本適用例によれば、エンジン 1 0 の出力低下後の動力伝達中断工程および動力再伝達工程においては、電磁クラッチ 12 の再係合時における係合ショックを生じない範囲内において、

実際のエンジン回転速度 N_e が目標ギヤ段が成立したときの目標エンジン回転速度 N_{set} に向かって速やかに変化させられる。すなわち、エンジン 1 0 の出力低下後の動力伝達中断工程および動力再伝達工程において、目標エンジン回転速度 N_{set} がアイドル回転速度 N_{idle} より大きく且つアップシフトである場合には、実際のエンジン回転速度 N_e が目標エンジン回転速度 N_{set} に達して入力軸回転速度 N_{in} と同期するまでの同期時間 t_{sync} が前記一定値 t_1 に達しない間はスロットル弁 8 0 が全閉状態とされることにより実際のエンジン回転速度 N_e が目標エンジン回転速度 N_{set} に向かって速やかに増大させられるとともに、前記同期時間 t_{sync} が前記一定値 t_1 に達した後はスロットル弁開度 θ が目標エンジン回転速度 N_{set} に対応する目標スロットル弁開度 θ_{set} 、 θ_{set}^* とされることにより実際のエンジン回転速度 N_e が目標エンジン回転速度 N_{set} に向かってそれまでよりも緩やかに増大させられる。そして、その後、実際のエンジン回転速度 N_e が目標エンジン回転速度 N_{set} に達して有段変速機 14 の入力軸回転速度 N_{in} と同期したときに電磁クラッチ 12 の再係合が一気に行われる所以、目標エンジン回転速度 N_{set} がアイドル回転速度 N_{idle} より大きい通常の場合には、半クラッチ制御を行わなくても電磁クラッチ 12 の再係合時の係合ショックを好適に軽減することができるとともに、変速を迅速に済し得るのである。

ここで、第8図はアップシフトの自動变速が行われた場合のエンジン回転速度 N_e 、有段变速機14の入力軸回転速度 N_{i1} 、スロットルアクチュエータ82に対する制御量 V_{th} 、および电磁クラッチ12に対する伝達トルク T_{cl} の変化状態の一例を示す図であって、(a)は本発明の制御方法によるものであり、(b)は従来の制御方法によるものである。従来方法による第8図(b)においては、ギヤ段の切換えが開始されてから実際のエンジン回転速度 N_e が入力軸回転速度 N_{i1} と同期するまでの間制御量 V_{th} が目標エンジン回転速度 N_e^* に対応する目標スロットル弁開度 θ_{th}^* および θ_{th}^{**} とされているため、エンジン回転速度 N_e の減少速度が比較的遅くなっているのに対し、本発明方法による第8図(a)においては、ギヤ段の切換えが開始されてから動力再伝達が開始されて実際のエンジン回転速度 N_e が入力軸回転速度 N_{i1} と同期する所定時間前まで制御量 V_{th} が零とされ且つその後実際のエンジン回転速度 N_e が入力軸回転速度 N_{i1} と同期するまで制御量 V_{th} が目標エンジン

回転速度 N_e^* に対応する目標スロットル弁開度 θ_{th}^* とされている。この結果、本発明方法による第8図(a)においては、エンジン回転速度 N_e の減少速度が従来方法による第8図(b)の場合に比べて速くなっている、エンジン10の動力再伝達に要する時間およびアップシフトの变速時間が好適に短縮されている。

また、本適用例によれば、スロットル制御ルーチンにおいて、実際のエンジン回転速度 N_e 、目標ギヤ段が成立したときの目標エンジン回転速度 N_e^* 、およびエンジン回転速度 N_e の微分値 dN_e/dt に基づいて実際のエンジン回転速度 N_e が目標エンジン回転速度 N_e^* と同期するまでの同期時間 t_{sync} が予測計算されるように構成されているので、エアコン、コンプレッサ、オルタネータ等のエンジン被覆負荷の変動時においても、电磁クラッチ12の再係合時における係合ショックを好適に軽減しつつ同期時間を短縮することができる。

また、本適用例によれば、变速時において目標

エンジン回転速度 N_e^* がアイドル回転速度 N_{i1} 以下である場合には、従来と同様の半クラッチ制御にて動力再伝達が行われて电磁クラッチ12がロックアップされるので、 $N_e^* < N_{i1}$ である場合において变速が終了しない不具合を防止することができる。

また、本適用例によれば、有段变速機14のギヤ段の切換えに先立つエンジン10の出力低下工程において、エンジン10の出力トルク T_e の周期毎の減少量 ΔT_{cl} が車両の基準加速度変化率 J に基づいて算出されるとともに、エンジン10の出力トルク T_e および減少量 ΔT_{cl} に基づいて周期毎の目標出力トルク T_e^* およびその目標出力トルク T_e^* を得るための目標スロットル弁開度 θ^* が逐次算出され、実際のスロットル弁開度 θ がその目標スロットル弁開度 θ^* に制御されるので、エンジン10の出力低下工程において、車両の加速度変化率を前記基準加速度変化率 J に維持することができる。この結果、エンジン10の出力低下時におけるモタツキ感や減速ショック

が共に好適に軽減されて、变速感覚が一層向上する。この場合において、上記減少量 ΔT_{cl} は現在のギヤ段に基づいて補正されているため、ギヤ段に応じて出力トルクの減少量が調整される利点がある。

以上、本発明の一適用例を図面に基づいて説明したが、本発明はその他の態様においても適用される。

たとえば、前述の適用例では予め定められた一定値 t_{sync} が用いられているが、それに替えて、同期時間 t_{sync} 等に応じて変更される所定値が用いられてもよい。

また、前述の適用例では、エンジン回転速度 N_e の微分値 dN_e/dt は Δt 時間毎に実行される割込みルーチンにて求められるようになっているが、变速操作ルーチンの動力伝達中断工程および動力再伝達工程が実行される毎にそれらの工程において求めるようにしても差し支えない。

また、前述の適用例では、動力伝達中断工程および動力再伝達工程の両工程においてスロットル

制御ルーチンが実行されるように構成されているが、両工程の一方においてのみスロットル制御ルーチンが実行されるように構成した場合においても、本発明の一応の効果を得ることが可能である。

また、前述の適用例では、同期時間 t_{sync} が一定値 t_1 より小さい場合にはスロットル弁 80 を全閉するために制御量 V_{th} が零とされ且つ同期時間 t_{sync} が一定値 t_2 より小さい場合には制御量 V_{th} がスロットル弁 80 を全開とするための値 V_{th2} とされているが、必ずしもそのように構成する必要はなく、前者の場合には、制御量 V_{th} が前記動力伝達中断用目標スロットル弁開度 θ_{int} や動力再伝達用目標スロットル弁開度 θ_{ext} を得るための値 $\theta_{int} \sim \theta_{ext}$ よりも小さくされれば、また、後者の場合には、制御量 V_{th} が前記値 $\theta_{int} \sim \theta_{ext}$ よりも大きくされれば、本発明の一応の効果が得られる。

また、前述の適用例では磁粉式電磁クラッチ 12 が用いられているが、油圧クラッチなどの保合制御可能な他の形式の自動クラッチが用いられて

いてもよい。

なお、上述したのはあくまでも本発明の一適用例であり、本発明はその精神を逸脱しない範囲で種々変更が加えられるものである。

4. 図面の簡単な説明

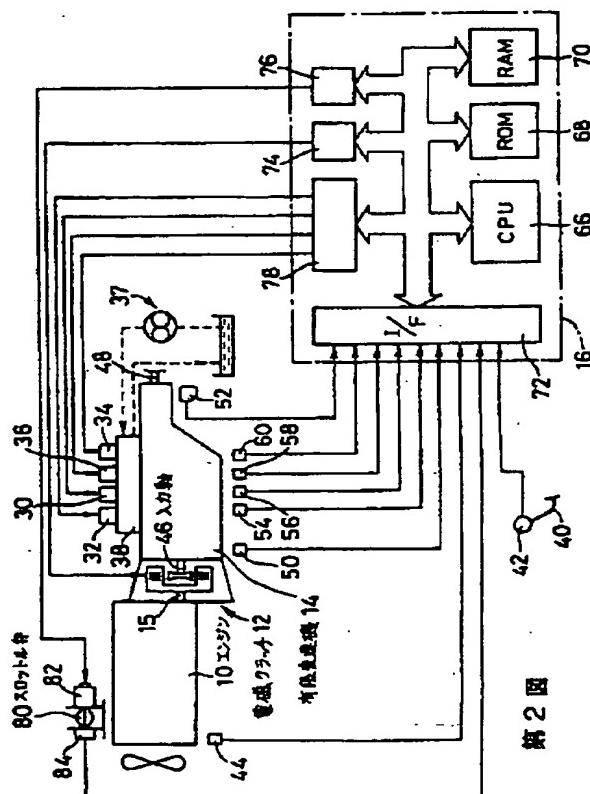
第1図は第3図のフローチャートの要部である变速操作ルーチンを説明する図である。第2図は本発明が適用される有段式自動变速機のシフト制御装置を示すブロック線図である。第3図は第2図のシフト制御装置の作動を説明するためのフローチャートである。第4図は第3図のフローチャートにおいて実行されるルーチンを示す図である。第5図および第6図は第1図のフローチャートにおいて実行されるルーチンをそれぞれ示す図である。第7図は第3図のフローチャートにおいて所定時間毎に実行される割込みルーチンを示す図である。第8図は本発明の制御方法によるアップシフトの变速時におけるエンジン回転速度、入力軸回転速度、スロットル制御量、およびクラッチ制御量の変化状態の一例を、従来の場合と比較して

示す図である。

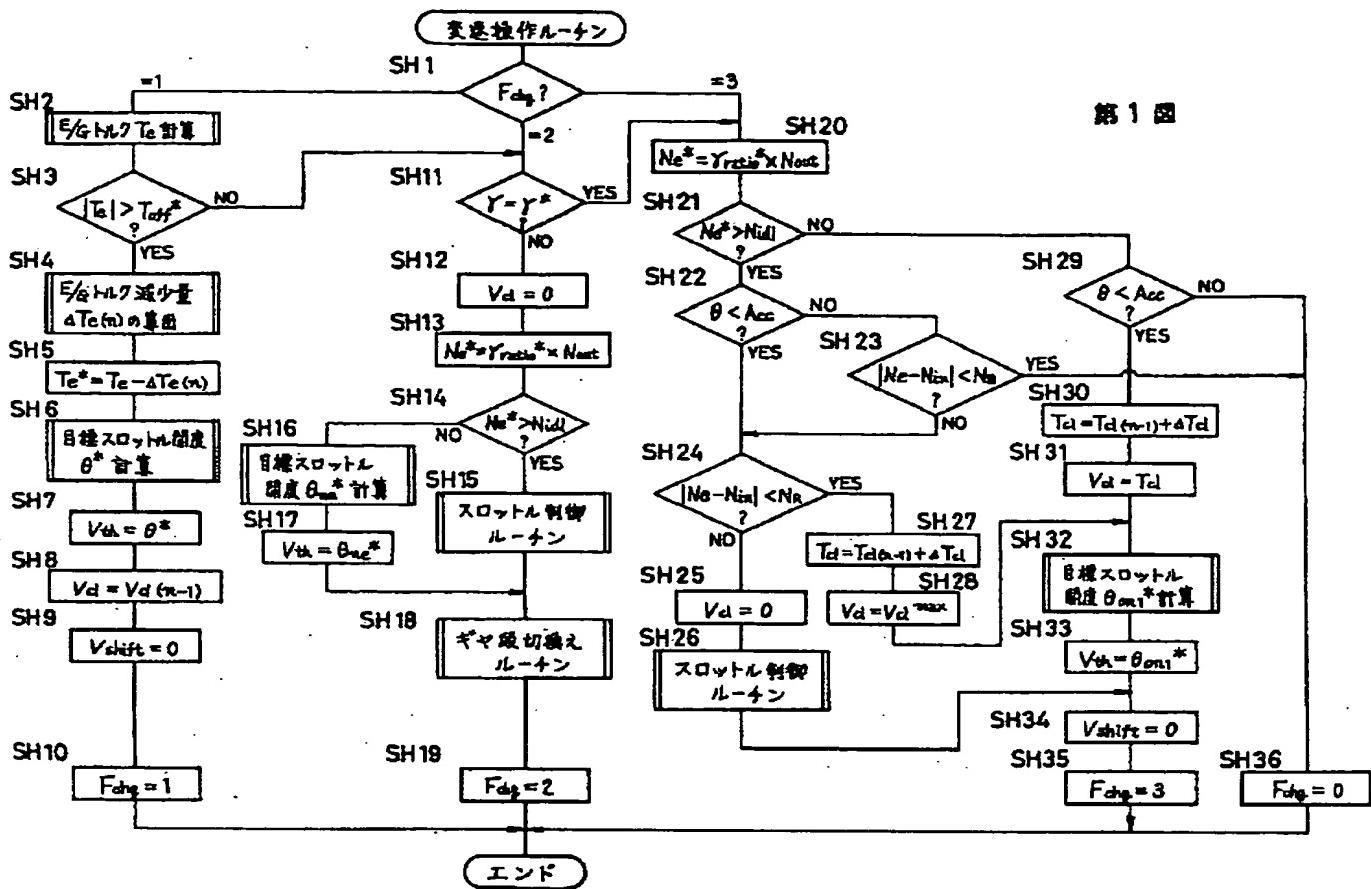
- 10 : エンジン
- 12 : 磁粉式電磁クラッチ（自動クラッチ）
- 14 : 有段变速機
- 46 : 入力軸
- 80 : スロットル弁

出願人 トヨタ自動車株式会社

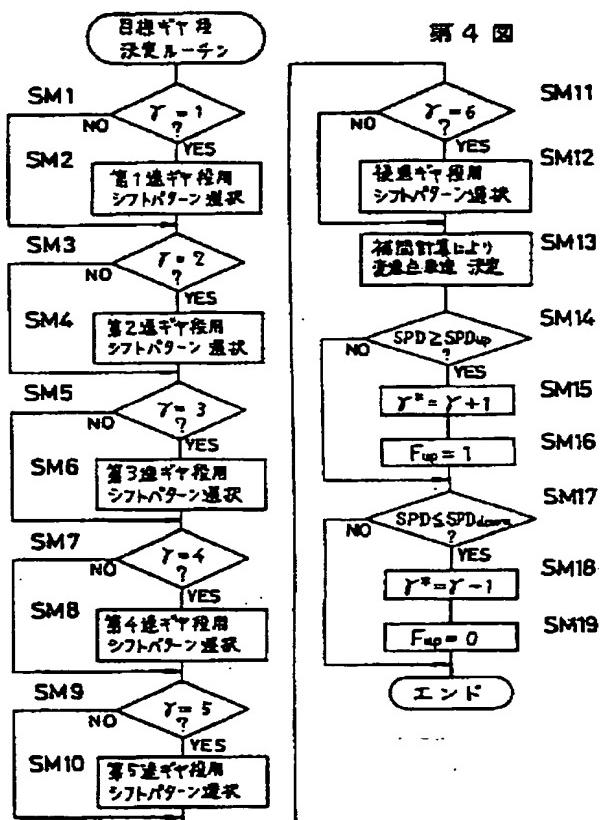
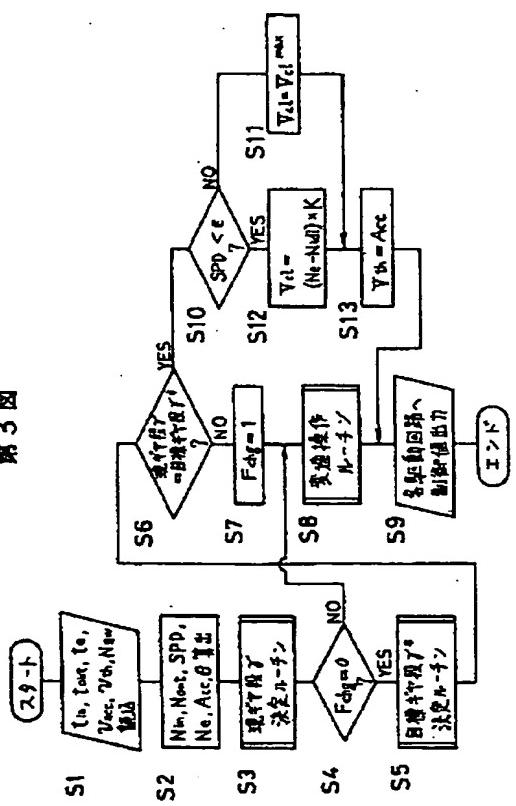
代理人 弁理士 池田治幸
 (ほか2名)

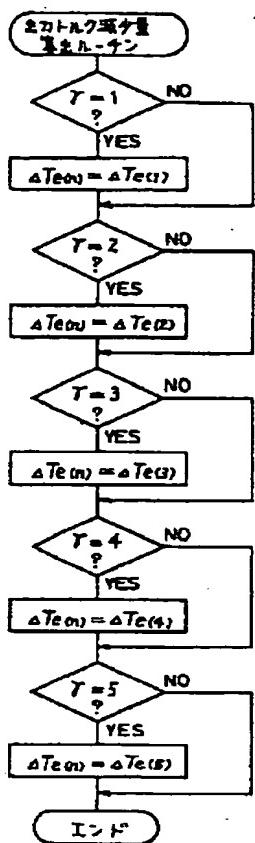
第2図



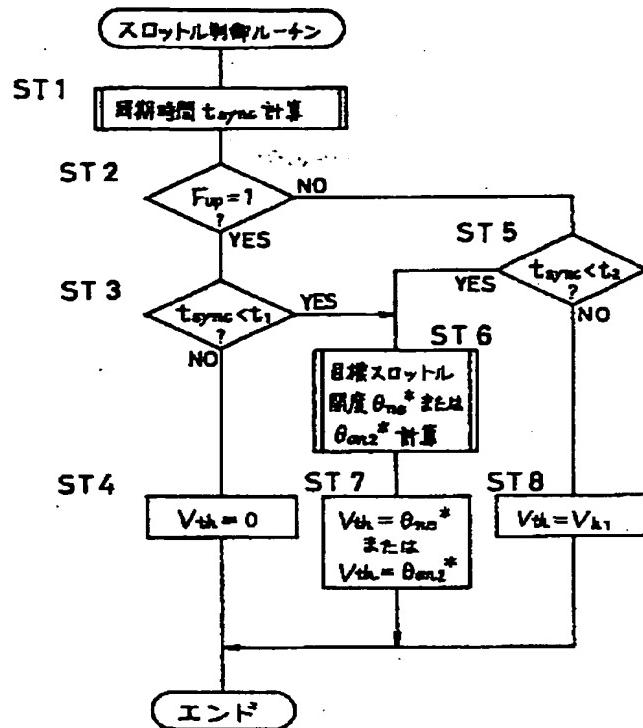
第3図



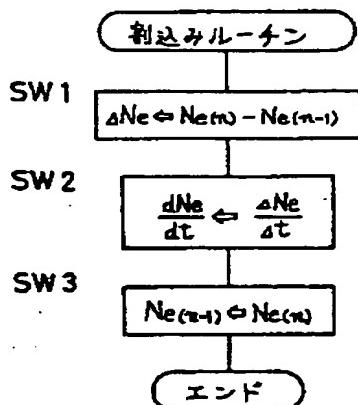
第5図



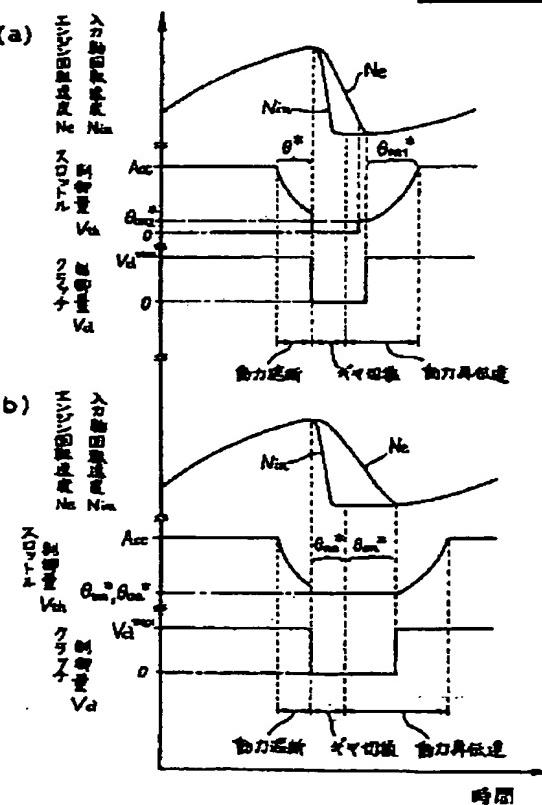
第6図



第7図



第8図 [後図面なし]



**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- BLACK BORDERS**
- IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- FADED TEXT OR DRAWING**
- BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- SKEWED/SLANTED IMAGES**
- COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- GRAY SCALE DOCUMENTS**
- LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.